

日 本 国 特 許 庁
PATENT OFFICE
JAPANESE GOVERNMENT

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されて
いる事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed
with this Office.

出 願 年 月 日
Date of Application:

1999年 8月12日

出 願 番 号
Application Number:

平成11年特許願第228465号

出 願 人
Applicant(s):

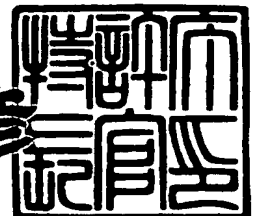
住友化学工業株式会社



2000年 6月23日

特許庁長官
Commissioner,
Patent Office

近 藤 隆 彦



出証番号 出証特2000-3046618

【書類名】 特許願

【整理番号】 P99242SC

【提出日】 平成11年 8月12日

【あて先】 特許庁長官 殿

【国際特許分類】 B32B 05/18

【発明者】

【住所又は居所】 大阪府高槻市塚原 2 丁目 1 0 番 1 号 住友化学工業株式会社内

【氏名】 野殿 光紀

【発明者】

【住所又は居所】 大阪府高槻市塚原 2 丁目 1 0 番 1 号 住友化学工業株式会社内

【氏名】 黒田 竜磨

【発明者】

【住所又は居所】 大阪府高槻市塚原 2 丁目 1 0 番 1 号 住友化学工業株式会社内

【氏名】 北山 威夫

【特許出願人】

【識別番号】 000002093

【氏名又は名称】 住友化学工業株式会社

【代理人】

【識別番号】 100092266

【住所又は居所】 大阪府大阪市淀川区西中島 7 丁目 2 番 7 号大西ビル

【弁理士】

【氏名又は名称】 鈴木 崇生

【電話番号】 06-6838-0505

【選任した代理人】

【識別番号】 100097386

【住所又は居所】 大阪府大阪市淀川区西中島 7 丁目 2 番 7 号大西ビル

【弁理士】

【氏名又は名称】 室之園 和人

【電話番号】 06-6838-0505

【選任した代理人】

【識別番号】 100104422

【住所又は居所】 大阪府大阪市淀川区西中島 7 丁目 2 番 7 号大西ビル

【弁理士】

【氏名又は名称】 梶崎 弘一

【電話番号】 06-6838-0505

【選任した代理人】

【識別番号】 100105717

【住所又は居所】 大阪府大阪市淀川区西中島 7 丁目 2 番 7 号大西ビル

【弁理士】

【氏名又は名称】 尾崎 雄三

【電話番号】 06-6838-0505

【選任した代理人】

【識別番号】 100104101

【住所又は居所】 大阪府大阪市淀川区西中島 7 丁目 2 番 7 号大西ビル

【弁理士】

【氏名又は名称】 谷口 俊彦

【電話番号】 06-6838-0505

【手数料の表示】

【予納台帳番号】 074403

【納付金額】 21,000円

【提出物件の目録】

【物件名】 明細書 1

【物件名】 図面 1

【物件名】 要約書 1

【プルーフの要否】 要

【書類名】 明細書

【発明の名称】 多層ポリオレフィン発泡シート

【特許請求の範囲】

【請求項 1】 発泡層及び非発泡層を有し、前記発泡層はポリオレフィン発泡層であり、前記非発泡層は分岐度指数 $[A]$ が $0.20 \leq [A] \leq 0.98$ を充たす長鎖分岐ポリプロピレンにて形成されていることを特徴とする多層ポリオレフィン発泡シート。

【請求項 2】 前記非発泡層は少なくとも 2 層であり、非発泡層／発泡層／非発泡層構造を有することを特徴とする請求項 1 に記載の多層ポリオレフィン発泡シート。

【請求項 3】 前記非発泡層が少なくとも 3 層設けられていることを特徴とする請求項 1 又は 2 に記載の多層ポリオレフィン発泡シート。

【請求項 4】 前記発泡層の発泡倍率が 2.5 ～ 40 倍である請求項 1 ～ 3 のいずれかに記載の多層ポリオレフィン発泡シート。

【請求項 5】 前記ポリオレフィン発泡層が、ポリプロピレン発泡体にて形成されたものである請求項 1 ～ 4 のいずれかに記載の多層ポリオレフィン発泡シート。

【発明の詳細な説明】

【0001】

【発明の属する技術分野】

本発明は、多層ポリオレフィン発泡シートに関するものであり、具体的には真空成形性に優れた多層ポリオレフィン発泡シートに関する。

【0002】

【従来の技術】

カップ、トレイ、その他電子レンジにて加熱する調理食品であるホームミールリブレースメント（HMR）の容器としては、軽量性、加熱後に手で触れることができるように断熱性を有する発泡体が使用され、現在はポリスチレン発泡体が使用されている。

【0003】

しかし、ポリスチレンの耐熱性は未だ十分ではなく、これに代わるものとしてポリオレフィン系樹脂発泡体、とりわけ耐熱性の高いポリプロピレン発泡体への関心が高まっている。

【0004】

ポリエチレン、ポリプロピレン等のポリオレフィンの発泡体は公知である。公知のポリオレフィン発泡体としては、アゾジカルボンアミド系化合物、ニトロソ化合物等の化学発泡剤を使用した発泡体、プロパンやブタン等の低沸点脂肪族炭化水素を発泡剤として使用した発泡体、炭酸ガスを使用した発泡体が知られている。

【0005】

【発明が解決しようとする課題】

しかし、化学発泡剤の使用はコスト的に好ましいものではない。一方、炭酸ガスを発泡剤として使用すると発泡工程において破泡しやすく、発泡体を製造すること自体が難しい。発泡体を製造することが容易なポリプロピレンも知られているが、そのようなポリプロピレンを使用して炭酸ガス発泡により得られた発泡体シートは真空成形性が十分でないために例えば食品容器を真空成形すると破泡が起こり、外観の低下、厚みの均一性の低下、強度、断熱性の低下等の問題が発生する。また公知の炭酸ガス発泡ポリプロピレン発泡体シートは、表面の粗度が大きいシートしか得られないために、HMR等の食品容器とした場合、蓋シートとの間のシールに問題が生じやすいという問題も有している。

【0006】

表面に非発泡層を設け、外観を改善して表装材、ブックケース等に使用した発泡ポリオレフィンシートは公知である（特許第2820611号）。しかし、この方法は、非発泡層に粉状の充填材を添加することを特徴とするものであり、確かに表面外観は改善されるが、真空成形性等の2次加工性が悪く、容器等に使用することができるものではない。

【0007】

本発明の目的は、表面の平滑性が高く真空成形性等の2次加工性にも優れた多層ポリオレフィン発泡シートを提供することにある。

【0 0 0 8】

【課題を解決するための手段】

本発明の多層ポリオレフィン発泡シートは、発泡層及び非発泡層を有し、前記発泡層はポリオレフィン発泡体にて形成され、前記非発泡層は分岐度指数 $[A]$ が $0.20 \leq [A] \leq 0.98$ を充たす長鎖分岐ポリプロピレンにて形成されていることを特徴とするものである。

【0 0 0 9】

上記の構成とすることによって、真空成形性に優れた多層ポリオレフィン発泡シートを得ることが可能となった。分岐度指数 $[A]$ が $0.20 \leq [A] \leq 0.98$ を充たす長鎖分岐ポリプロピレンは溶融状態での強度が高く、この非発泡樹脂層を表面に設けることにより、内部の発泡層において発泡剤により形成された気泡（セル）に起因する凹凸、またセルの破壊による凹凸の発生を防止する効果が発現される結果、表面平滑性の高くて真空成形性にも優れた多層ポリオレフィン発泡シートが得られるものと考えられる。

【0 0 1 0】

長鎖分岐ポリプロピレンの分岐度指数が上述の範囲を逸脱する場合には溶融粘度の低下が起こり、表面平滑性の高い多層ポリオレフィン発泡シートを形成することが困難となる。分岐度指数は、 $0.20 \leq [A] \leq 0.98$ であることが、特に真空成形性が安定した発泡シートが得られ、好ましい。

【0 0 1 1】

なお、分岐度指数は長鎖分岐の程度を示すものであり、下記の式において定義される数値である。

$$\text{分岐度指数 } [A] = [\eta]_{Br} / [\eta]_{Lin}$$

ここで、 $[\eta]_{Br}$ は分岐ポリプロピレンの固有粘度であり、 $[\eta]_{Lin}$ は重量平均分子量が実質的に同じである、主としてアイソタクチックの半結晶性直鎖状ポリプロピレンの固有粘度である。

【0 0 1 2】

固有粘度は極限粘度数としても知られており、その最も一般的な意味において、ポリマー分子の溶液粘度を増強する能力の尺度である。固有粘度は溶解される

ポリマー分子の大きさと形に依存する。従って、非直鎖状ポリマーを実質的に同じ重量平均分子量の直鎖状ポリマーと比較する時、固有粘度は非直鎖状ポリマー分子のコンフィギュレーションを示す数値である。即ち、上記の固有粘度の比は非直鎖状ポリマーの枝別れ分岐度の尺度を示すものであり、分岐度指数とした。ポリプロピレンの固有粘度の測定方法は、エリオット等〔J. Appl. Poly. Sci., 14, 2947-2693(1970)〕が記載されている。ポリプロピレンの固有粘度は、テトラリン又はオルトジクロロベンゼンに溶解した試料について例えば 1 3 5℃において測定することが可能である。

【 0 0 1 3 】

なお、重量平均分子量 (Mw) は種々の方法で測定できる。好ましく用いられる方法は G P C 法や M. L. McConnell によって、American Laboratory, May, 63-75 (1978) に発表されている方法、即ち、低角度レーザー光散乱光度測定法である。

【 0 0 1 4 】

平滑性の高い多層ポリオレフィン発泡シートは、発泡層及び非発泡層をそれぞれ少なくとも 1 層有していればよいが、好ましくは非発泡層／発泡層／非発泡層の 3 層構造を有したものである。このような構造を有するシートは、シート両面が非発泡層にて形成されているために、いずれの面の平滑性も高く、真空成形性に優れている。

【 0 0 1 5 】

本発明の多層ポリオレフィン発泡シートは、前記非発泡層が少なくとも 3 層形成されていることも好ましい態様である。

【 0 0 1 6 】

ここに非発泡層とは、発泡倍率が 1. 0 倍以上 1. 5 倍以下、好ましくは 1. 0 ～ 1. 1 倍の層であり、発泡層とは発泡倍率が 1. 5 倍を超え、好ましくは 2. 5 ～ 4 0 倍の層である。発泡倍率が 2. 5 倍未満であれば発泡体としての特性、具体的には軽量性、断熱性等が十分ではなくなり、4 0 倍を超えると製造が困難になると共に真空成形の際の破泡が抑制できなくなる。発泡倍率は、使用する発泡剤の添加量、発泡体シート成形後の減圧加工等により調整可能である。

【 0 0 1 7 】

前記ポリオレフィン発泡層は、ポリプロピレン発泡体にて形成されていることが好ましい。

非発泡層と発泡層を共にポリプロピレンとすることによって、各層間の接着力が高くなり、真空成形を行っても層間剥離が発生せず、安定した多層ポリオレフィン発泡シートとなる。

【0018】

非発泡層に使用するポリプロピレンと発泡層に使用するポリプロピレンは、同一の材料を使用してもよく、異なった材料であってもかまわない。

【0019】

【発明の実施の形態】

発泡層を構成するポリオレフィン樹脂としては、エチレン、プロピレン、ブテンなどの単独重合体又はこれらの二種以上のモノマーを使用した共重合体、さらにはこれらのモノマーの少なくとも1種と他のモノマーとの共重合体があげられる。共重合体の例としては、エチレン- α -オレフィン共重合体、プロピレン- α -オレフィン共重合体などが例示される。

【0020】

ポリエチレン (PE) ないしはエチレンと他のモノマーの共重合体、即ちエチレン系樹脂としては、例えば低密度ポリエチレン、高密度ポリエチレン等のポリエチレン；エチレン-プロピレン共重合体、エチレン-ブテン-1共重合体、エチレン-4-メチル-1-ペンテン共重合体、エチレン-ヘキセン-1共重合体、エチレン-オクテン-1共重合体等のエチレン- α -オレフィン共重合体；エチレン-メチルメタクリレート共重合体、エチレン-酢酸ビニル共重合体などの、一種以上のビニルモノマーから誘導される繰返し単位とエチレンから誘導される繰返し単位とからなるエチレン系共重合体、及びそれらの混合物が挙げられる。

【0021】

プロピレン- α -オレフィン共重合体としては、プロピレン- α -オレフィンブロック共重合体、プロピレン- α -オレフィンランダム共重合体などのプロピレン系重合体及びそれらの混合物が挙げられる。プロピレン- α -オレフィンブ

ロック共重合体、プロピレン- α -オレフィンランダム共重合体の α -オレフィンとしては、例えばエチレン、ブテン-1、オクテン-1等の炭素数2、4~10の α -オレフィンが挙げられる。

【0022】

上記に例示されたポリオレフィンのなかでも、発泡体の均一性が高く、本発明の多層ポリオレフィン発泡シートとして真空成形性が特に優れたものが得られることから、(a)長鎖分岐ポリプロピレン(PP)、(b)第1段階で固有粘度が5dl/g以上の結晶性PPを合成し、第2段階で固有粘度が3dl/g未満の結晶性PPを連続的に合成し、第1段階のPPが0.05~25wt%で、全体として固有粘度が3dl/g未満、 M_w/M_n が10未満のポリプロピレン等が好適な原料として例示でき、上記(a)の市販品としては、例としてはポリプロピレンPF-814(モンテル社製)があるが、上記(b)も好適に使用可能である。

【0023】

発泡層を形成するために使用する発泡剤は、水、炭酸ガス等の不活性物質であることが好適である。特に発泡層構成樹脂としてポリプロピレンを使用する場合は、炭酸ガスの使用が好適である。

【0024】

非発泡層を形成する長鎖分岐ポリプロピレンは、上述のモンテル社製品が市販品として入手可能であり、好適に使用できる。非発泡層の厚さは、表面の平滑性、即ち外観が良好であれば特に限定されるものではないが、1 μ m以上であることが好適であり、より好ましくは10 μ m以上、さらに好ましくは50 μ m以上である。厚みの上限値は、多層ポリオレフィン発泡シート全体の厚み、用途等に応じて適宜設定される。厚過ぎると発泡層の特性が十分発揮されなくなる。

【0025】

本発明の多層ポリオレフィン発泡シートには、適当な他の添加剤を配合することが好適である。このような添加剤の例としては、日本科学情報により出版されている「ポリマー添加剤の分離・分析技術 別冊」に記載されているような各種添加剤が使用でき、例えば酸化防止剤、光安定剤、紫外線吸収剤、防曇剤、防霧

剤、可塑剤、帯電防止剤、滑剤、着色剤、充填剤、あるいは他の高分子化合物を挙げることができる。これらを本発明の作用効果が阻害されない範囲内でブレンドすることができる。

【0026】

酸化防止剤としては、2, 5-ジ-*t*-ブチルヒドロキノン、2, 6-ジ-*t*-ブチル-*p*-クレゾール、4, 4'-チオビス-(6-*t*-ブチルフェノール)、2, 2'-メチレン-ビス(4-メチル-6-*t*-ブチルフェノール)、オクタデシル-3-(3', 5'-ジ-*t*-ブチル-4'-ヒドロキシフェニル)プロピオネート、4, 4'-チオビス-(6-*t*-ブチルフェノール)などのフェノール系酸化防止剤、フェニルジイソデシルフォスファイト、ジフェニルイソオクチルフォスファイト、トリフェニルフォスファイト、トリノニルフェニルフォスファイト、トリス-(2, 4-ジ-*t*-ブチルフェニル)フォスファイト、4, 4'-イソプロピリデンジフェノールアルキルフォスファイト、1, 1, 3-トリス(2-メチル-4-ジトリデシル)フォスファイト、5-*t*-ブチルフェニルブタンフェニルジ(トリデシル)フォスファイトなどのリン系酸化防止剤、ジラウリル 3, 3'-チオジプロピオン酸エステル、ジトリデシル 3, 3'-チオジプロピオン酸エステル、ジミリスチル 3, 3'-チオジプロピオン酸エステル、ジステアリル 3, 3'-チオジプロピオン酸エステル、ラウリルステアリル 3, 3'-チオジプロピオン酸エステル、ビス[2-メチル-4-(3-*n*-アルキルチオプロピオニルオキシ-5-*t*-ブチルフェニル)]スルフィド、ペンタエリスリトールテトラ(β -ラウリル-チオプロピオネート)エステル、2-メルカプトベンズイミダゾール、2-メルカプト-6-メチルベンズイミダゾールなどのイオウ系酸化防止剤が挙げられる。

【0027】

本発明の多層ポリオレフィン発泡シートの製造方法の1例を図面により説明する。この例は、発泡層として炭酸ガスを発泡剤として使用したポリプロピレンを使用し、非発泡層としては、長鎖分岐ポリプロピレンを使用し、非発泡層/発泡層/非発泡層の3層構造の発泡ポリプロピレンシートの製造例を示したものである。

【 0 0 2 8 】

図 1 は本発明の多層ポリオレフィン発泡シートの製造装置の 1 例を示したものである。製造装置 1 は、発泡層を押し出す押出機 3、非発泡層を押し出す押出機 5、ダイ 7、マンドレル 9、及び巻き取りロール 1 1 を備えている。

【 0 0 2 9 】

押出機 3 には、発泡剤である炭酸ガスを供給するポンプ 6 が設けられている。ホッパーから押出機 3 のシリンダー内に投入されたポリプロピレン樹脂は、スクリーによりダイ 7 方向に送られつつ溶融される。炭酸ガスは十分に樹脂の溶融がされた時点で溶融樹脂に供給され、さらに均一に分散されてダイ 7 に送り込まれる。押出機に公知のベント型押出機を使用し、ベント孔から炭酸ガスを加圧供給する構成は、特に押出機の改良が必要なく、好適な態様である。

【 0 0 3 0 】

非発泡層を構成する長鎖分岐ポリプロピレンは押出機 5 により溶融されてダイ 7 に送り込まれる。ダイ 7 は、内部構造が多層シート形成に適した構造であれば、特にその種類は限定されず、T ダイ、コートハンガーダイ等のフラットダイ、ストレート型ダイ、クロスヘッドダイ等のサーキュラーダイ等が例示される。

【 0 0 3 1 】

なお、発泡層構成材料と非発泡層構成材料は、ダイ 7 内で溶融状態で積層されて押し出されるが、積層後の押出ダイス 7 内の滞留時間は 0. 1 ~ 2 0 秒が好適であり、0. 5 ~ 1 5 秒であることがより好ましい。

【 0 0 3 2 】

ダイ 7 からチューブ状で送り出された多層発泡シートは、マンドレル 9 により所定の直径のチューブ 1 5 に成形され、冷却後引き取りローラー 1 1 により折り畳んで引き取られる。これを折り畳み部にて切開すると 2 枚の 3 層構造の発泡体シートが得られる。また、片方のみを切開して広げると、幅の広いシートが 1 枚得られる。

【 0 0 3 3 】

得られた 3 層構造の発泡シートを 2 枚重ねて貼り合わせると、非発泡層／発泡層／非発泡層／発泡層／非発泡層の構造を有する、非発泡層を 3 層有する発泡シ

ートが得られる。さらに積層して多層構造としてもかまわない。

【0034】

ダイの構造の好適な実施形態を図 2 に断面を示した。

この例において使用したダイは、サーキュラーダイである。ダイ 7 には、発泡層を形成する樹脂の流路 2 3 a、2 3 b と、非発泡層を形成する樹脂の流路 2 4、2 4 a、2 4 b、2 4 c、2 4 d が形成されている。

【0035】

ダイ 7 の樹脂流路方向の源流側端部には押出機 3 のヘッド 2 1 が接続され、源流側側部には押出機 5 のヘッド 2 2 が接続されている。ヘッド 2 1 から供給された発泡層を形成する溶融樹脂は、まず流路 2 3 a に入り、ダイ出口方向に送られる。その途中でパス P を通過して分岐され、流路 2 3 b に送られる。

【0036】

一方、非発泡層を形成する溶融樹脂は押出機 5 のヘッド 2 2 から供給され、流路 2 4 にて 2 4 a、2 4 b に分割され、発泡層の両面を被覆するように流路 2 3 b の両面に接着するように供給され 2 5 a において複層化される。流路 2 4 a、2 4 b に供給される溶融樹脂は、パス P に類似した分割流路（図示せず）を通して、流路 2 3 a の発泡層の両面を被覆するように 2 4 c、2 4 d に供給され、2 5 b において複層化される。

【0037】

2 5 a、2 5 b において 3 層構造の円筒状となった溶融樹脂は、ダイ出口 2 6 から押し出される。この大気圧への開放により、発泡層構成樹脂中の炭酸ガスが膨張し、気泡が形成されて発泡層が形成される。

【0038】

発泡倍率を高めるために、ダイより押し出されたシートないしチューブを真空チャンバーを通過させてさらに発泡をすすめることも好適な態様である。

【0039】

上記の例においては、いずれも単軸押出機を使用した例を示したが、少なくとも一方、好ましくは発泡層構成材料を押し出す押出機に 2 軸押出機等を使用することも可能である。

【0040】

本発明の多層ポリオレフィン発泡シートは、各種の用途に使用可能であり、具体的には、電子レンジ対応容器（HMR）を含む食品容器、断熱材、スポーツ用具や梱包材等の緩衝材、絶縁材、車両天井材等の自動車部品、シール材、建材、航空宇宙産業分野における軽量性、断熱性等が要求される樹脂を使用する用途等が例示される。

【0041】

【実施例】

以下、本発明の構成と効果を具体的に示す実施例等について説明する。

〔実施例〕

（発泡層構成材料）

発泡層構成材料は、2段階重合法によるポリプロピレンを使用した。以下にその重合方法を説明する。

【0042】

（1）固体触媒の合成

攪拌機付きの200Lステンレス製反応容器を窒素で置換した後、ヘキサン80L、テトラブトキシチタン6.55モル、フタル酸ジイソブチル2.8モル、およびテトラエトキシシラン98.9モルを投入し均一溶液とした。次に濃度2.1モル/Lのブチルマグネシウムクロリドのジイソブチルエーテル溶液51Lを、反応容器内の温度を5℃に保ちながら5時間かけて徐々に滴下した。滴下終了後室温でさらに1時間攪拌した後室温で固液分離し、トルエン70Lで3回洗浄を繰り返した。次いで、スラリー濃度が0.6kg/Lになるようにトルエンを加えた後、n-ブチルエーテル8.9モルと四塩化チタン274モルの混合液を加えた後、更にフタル酸クロライドを20.8モル加え110℃で3時間反応を行った。反応終了後、95℃でトルエンで2回洗浄を行った。次いで、スラリー濃度を0.6kg/Lに調整した後、フタル酸ジイソブチル3.13モル、n-ジブチルエーテル8.9モルおよび四塩化チタン137モルを加え、105℃で1時間反応を行った。反応終了後同温度で固液分離した後、95℃でトルエン90Lで2回洗浄を行った。次いで、スラリー濃度を0.6kg/Lに調整した

後、*n*-ジブチルエーテル 8.9 モルおよび四塩化チタン 137 モルを加え、95℃で1時間反応を行った。反応終了後、同温度で固液分離し同温度でトルエン 90 Lで3回洗浄を行った。次いで、スラリー濃度を 0.6 kg/L に調整した後、*n*-ブチルエーテル 8.9 モルおよび四塩化チタン 137 モルを加え、95℃で1時間反応を行った。反応終了後、同温度で固液分離し同温度でトルエン 90 Lで3回洗浄を行った後、さらにヘキサン 90 Lで3回洗浄した後減圧乾燥して固体触媒成分 11.0 kgを得た。

【0043】

固体触媒成分はチタン原子 1.9 重量%、マグネシウム原子 20 重量%、フタル酸エステル 8.6 重量%、エトキシ基 0.05 重量%、ブトキシ基 0.21 重量%を含有し、微粉のない良好な粒子性状を有していた。

【0044】

(2) 固体触媒成分の予備活性化

内容積 3 L のステンレス製、攪拌機付きオートクレーブに十分に脱水、脱気処理した *n*-ヘキサン 1.5 L、トリエチルアルミニウム 37.5 ミリモル、*t*-ブチル-*n*-プロピルジメトキシシラン 3.75 ミリモル、上記固体触媒成分 15 g を添加し、槽内温度を 5~15℃に保ちながらプロピレン 15 g を 30 分かけて連続的に供給して予備活性化を行った。

【0045】

(3) プロピレン系重合体の重合

第1段階

SUS製の内容積 300 L の第1重合槽において、重合温度 60℃、重合圧力 27 kg/cm² G を保持するように液状プロピレンを 57 kg/h で供給しながら、トリエチルアルミニウム 1.3 ミリモル/h、*t*-ブチル-*n*-プロピルジメトキシシラン 0.13 ミリモル/h および予備活性化された固体触媒成分 0.51 g/h を連続的に供給し、水素の実質的非存在下でプロピレン重合を行い、2.0 kg/h の重合体を得られた。この時の重合体生成量は触媒 1 g 当たり 3920 g であり、その一部をサンプリングして分析した結果、固有粘度は 7.7 dL/g であった。得られた重合体は失活することなく第2重合槽に連続的に

移送した。

【0046】

第2段階

内容積の1 m³の攪拌機付き流動床反応器（第2重合槽）において、重合温度80℃、重合圧力18 kg/cm²G、気相部の水素濃度8 vol %を保持するようにプロピレンおよび水素を供給しながら、第1重合槽より移送された触媒含有重合体およびトリエチルアルミニウム60ミリモル/h、*t*-ブチル-*n*-プロピルジメトキシシラン6ミリモル/hを供給しながらプロピレン重合を連続的に継続することにより18.2 kg/hの重合体を得られた。この重合体の固有粘度は1.9 dL/gであった。

【0047】

以上の結果から第2段階重合時の重合体生成量は触媒1 gあたり3.1760 gであり、第1重合槽と第2重合槽の重合重量比は11:89であり、第2段階の重合反応にて形成される部分の重合体の固有粘度は1.2 dL/gと求められた。

【0048】

（4）重合体のペレット化

上記2段階反応により得られた重合体粉末100重量部に対して、ステアリン酸カルシウム0.1重量部、商品名イルガノックス1010（チバガイギー社製）0.05重量部、商品名スミライザーBHT（住友化学工業社製）0.2重量部を加えて混合し、230℃で溶融混練し、MFRが12のペレットを得た。

【0049】

（非発泡層構成材料）

非発泡層構成材料としては、モンテル社製の長鎖分岐を有するポリプロピレンPF814（融点159.0℃ 結晶化温度 130.1℃ MI2.2 g/10分）を使用した。

【0050】

〔比較例〕

発泡層構成材料は実施例と同じ材料を使用した。

非発泡層構成材料としては、住友化学工業製の長鎖分岐を有しないポリプロピレン（ノーブレン W101 MI 8~10、プロピレン単独重合体）を使用した。

【0051】

〔押出发泡試験〕

50mmΦ単軸押出機（3）と32mmΦ単軸押出機（5）に90mmΦサーキュラーダイス（7）を取り付けた装置を使用した。发泡層に用いたプロピレン系重合体100重量部に対して1重量部の核剤（バイリンガーインゲルハイムケミカルズ社製 ハイドロセロール）をブレンドした原料を押出機（3）のホッパーに投入し、溶融が進んだ位置から炭酸ガス1重量部を注入し、原料と炭酸ガスを十分混練溶融しダイス（7）に送り込んだ。上記の发泡層となる溶融混合物と押出機（5）により送り込まれる非发泡層となる溶融樹脂をダイ内で積層後押出し、直後に設置されたマンドレル（9）に沿って冷却およびブローアップされる。後にこの円筒状发泡シートにカッターでスリットを入れ、円筒を開いて平板状シートとし、巻取機（11）にて巻き取った。

【0052】

〔真空成形〕

得られた多層ポリオレフィン发泡シートを遠赤外ヒーターにて发泡体の表面温度が130℃~160℃になるように設定し、円柱状の雌型金型を用いて真空成形を行い、外観を評価した。

【0053】

〔外観評価〕

真空成形品の全表面積に対して、窪み、厚みむら等の外観不良が認められる面積の割合

（成形品外観不良面積／成形品全面積）

を求めた。この比の値が高いものほど外観が不良であり、値が低いほど外観が良好である。実施例、比較例の結果を表1に示した。

【0054】

【表1】

	実施例	比較例
多層ポリプロピレン発泡シート厚み	1 m m	1 m m
非発泡層厚み	7 0 μ m	7 0 μ m
非発泡層の発泡倍率	1 . 0 倍	1 . 0 倍
発泡層の発泡倍率	4 倍	4 倍
外観評価結果	0 . 0 1	0 . 6 0

この結果から本発明の多層ポリオレフィン発泡シートの表面が平滑で外観が良好であることが判明する。

【図面の簡単な説明】

【図 1】

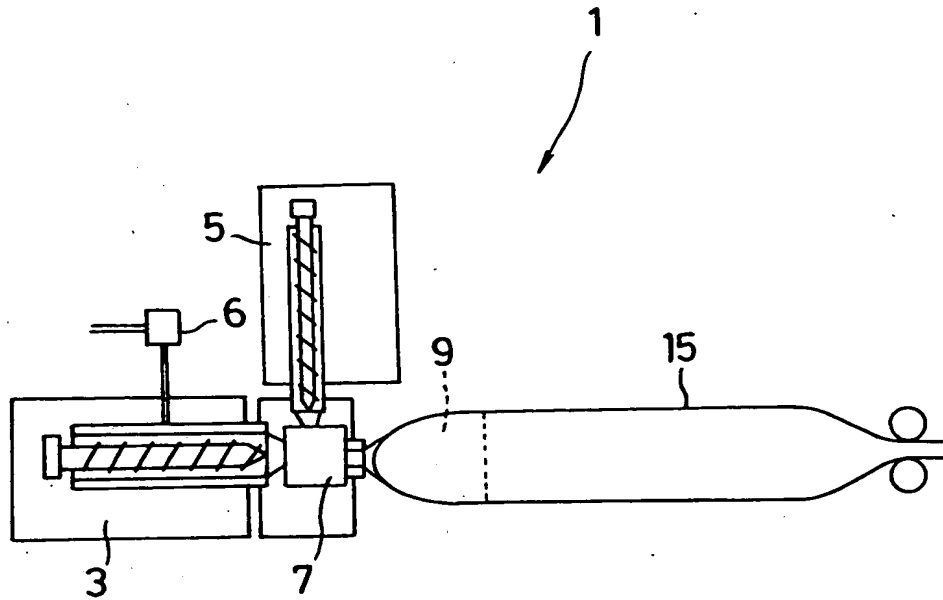
多層ポリオレフィン発泡シートの製造装置の好適な構成態様をモデル的に示した図

【図 2】

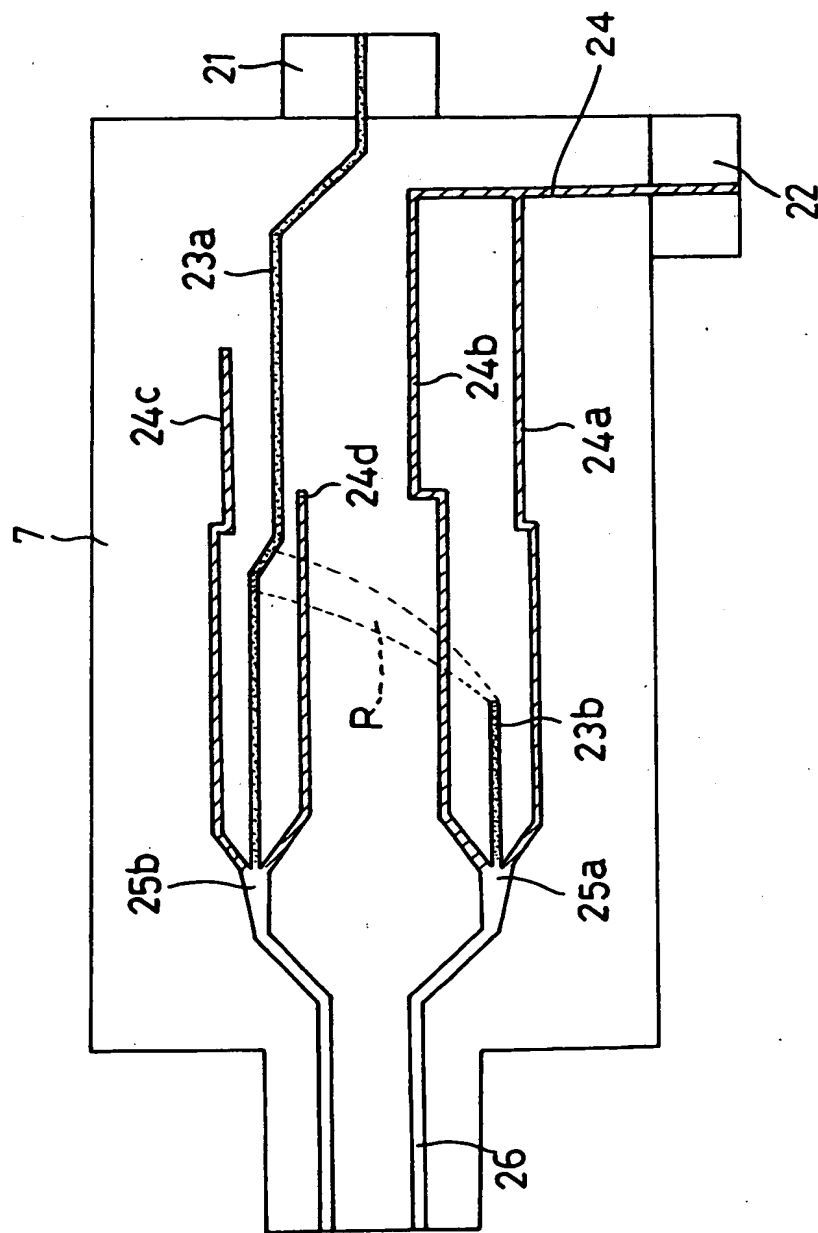
多層ポリオレフィン発泡シートの製造装置におけるヘッドの好適な構成を例示した断面図

【書類名】 図面

【図 1】



【図 2】



【書類名】 要約書

【要約】

【課題】 表面の平滑性が高く、真空成形性にも優れた多層ポリオレフィン発泡シートを提供すること。

【解決手段】 発泡層及び非発泡層を有し、前記発泡層はポリオレフィン発泡体にて形成され、前記非発泡層は分岐度指数 $[A]$ が $0.20 \leq [A] \leq 0.98$ を充たす長鎖分岐ポリプロピレンにて形成されている多層ポリオレフィン発泡シートとする。

【選択図】 なし

出 願 人 履 歴 情 報

識別番号 [000002093]

1. 変更年月日 1990年 8月28日

[変更理由] 新規登録

住 所 大阪府大阪市中央区北浜4丁目5番33号

氏 名 住友化学工業株式会社